

donde si vede che la direttrice trasformata è semplicemente simmetrica della primitiva rispetto al punto che ha per coordinate $\sim \#_0 > \wedge y_0, T^{\wedge} o >$ vale a dire che questo punto (arbitrario) divide per metà tutte le rette che congiungono due punti corrispondenti delle due direttrici.

Troveremo nel § 6 un altro esempio di parallelismo delle generatrici corrispondenti in due superficie trasformata Tuna dall'altra.

S ; °

Considereremo ora il caso che la direttrice debba trasformarsi in una curva piana. Assumendo il piano della curva trasformata per piano delle xy , si avrà $f_x = 0$, e le equazioni della trasformazione saranno le seguenti :

$$(22) \quad \begin{aligned} l + m &= x, & + „^* &= \\ l + m + n &= i, & / \ll + m - + < &= e'' , \end{aligned}$$

il cui numero è eguale a quello delle funzioni da determinare.

Incominciamo coU'escludere il caso in cui si abbia simultaneamente

$$\cos 6 = 0, \quad x, = 0 ,$$

cioè in cui la linea di stringimento sia una traiettoria ortogonale delle generatrici, caso già considerato più volte. In questa ipotesi le prime due equazioni (22) . si possono scrivere

$$l\& + "V< = 0, \quad U"-f \text{ } ^{\text{TM}} X/ = ^{\circ} >$$

e per soddisfarle bisogna supporre

$$/r = w_x = 0 , \quad \ll_r$$

= i , ovvero

$$5X'-5;^{\circ}v, = 0.$$

La prima soluzione non è ammissibile che quando $e' = 0$, il che richiede che la superficie data sia cilindrica : in questo caso la trasformazione resta indeterminata, come è

evidente anche *a priori*. Nel secondo caso si avrebbe $— = 0$, e quindi la direttrice

trasformata sarebbe una linea retta, cioè si ricadrebbe sul teorema del sig. ENNEPER, già dimostrato nel § 2.

Escludendo dunque questi due casi, le due prime equazioni (22) danno

$$(l, m(- l(m_t\} Tl; = l, x - l; \cos 6 ,$$